@ 公 開 特 許 公 報 (A) 昭61-283635

⑤Int.Cl.⁴
C 08 K 3/04

識別記号 CAM 庁内整理番号 6845-4 J ❷公開 昭和61年(1986)12月13日

審査請求 未請求 発明の数 1 (全8頁)

⊗発明の名称

ソフト系カーボンブラツク

到特 顧 昭60-125903

愛出 願 昭60(1985)6月10日

の発 明 者 大 場 の 発 明 者 熊 **倉**

医介 信 **義** 新潟市古川町 5番26号 豊栄市内島見2166番地23

⑩発 明 者 熊 倉 信 鉄 ⑪出 願 人 旭カーボン株式会社

新潟市鷗島町2番地

邳代 理 人 弁理士 月 村 茂

外1名

भा क्षा अ

1 発明の名称

ソフト系カーポンプランク

- 2. 特許請求の範囲
 - 1. 登案吸着比表面徴 (N₁SA)が 20~35 m/8、 シナチルフタレート吸収量 (DBPA)が 5 0 ~9 5 ml/100g の特性を有するカーポンプラン クにおいて、下式で算出されるアクリゲート サイズ分布指数 (m)が 0.1 2 ~ 0.15 であり、か つトルエン着色透過度が 20~60 多の範囲に あることを特徴とするソフト系カーポンプラ ック。

 $_{8} = 0.84932 \times log (D_{10}^{L}/D_{11})$

ここで、ま:アグリゲートサイズ分布指数

Dat :遠心沈降分析によつて得られる最多頻度

のストークス相当径

Do : Dot より大で、Dot の分の頻度を有する

ストークス相当径

2 経業吸着比表面積 (N₁SA) の測定値(エ/タ) と沃集吸着量(IA) の測定値(エ/タ)の比、 IA/N₁8A が 0.7 5~0.9 5 の範囲にある、特許 情求の範囲第 1 項配戦のソフト系カーポンプ ヲック。

3. 発明の詳細な説明.

本発明は、分類で中補強性(SRF)ないし汎用性(GPF)に関するカーポンプラックに関するものであり、さらに詳しくは、当該カーポンプラックを配合したゴム組成物に対して優れた反発弾性を維持しながら相対的に高い補強性を付与するとともに加強特性、発熱特性を改良することのできるSRFないしGPF級のカーポンプラックに係るものである。

ゴム配合用のカーポンプラックは、大別して 主にタイヤのトレッド用として使用されるへー ド系カーポンプラックとカーカス用として使用 されるソフト系カーポンプラックに分けられ、 この中でさらに耐摩耗性、作業性、加工性、発 熱性、押出性などの様々のゴム配合特性を考慮 して数も適切なカーポンプラックが選択されて 使用されている。 前述のゴム特性の各項目はゴムに配合するカーポンプラックの物理化学特性化よつで大きく 影響を受けることはよく知られている。その中でもカーポンプラックの基本的物性として、粒子径(または最面積)および粒子同士のつながり(ストラクチャー)が代表的なものである。

表面積を評価する方法としては電子顕微鏡による直接観察、 BET法による登業政着比表面積 (NaSA)、よう案政者量(IA)およびセチルト リメチルアンモニウムプロマイド (CTAB) の巨大分子の吸着による出表面積などがみそれでよる比較の大きなが大きくなが大きくがあるほど、 表面積が大きくなるほどで発力した。またストラクテヤーは強いない。 またストラクテヤーは通常 シオテルフタレート 吸収量(DBPA) で 計画 で は かし と は 周知である。

しかし、上記のカーポンプラック存住はカー ポンプラックを一つの塊りとしてとらえたあく

と分布は、遠心沈降分析方法によつて測定される。

カーポンプラックの平均アクリゲートサイズ (通常、アグリゲートの最多頻度ストークス径 で代表され、 Dat と呼ばれる)が大きければ、 高反ばつ弾性のゴム組成物を与える一方で、比 表面積の低下を伴い、従つて耐摩耗性の低下を 来たすという傾向にあり、動的特性と耐摩耗性 を 兼備させることは、平均アグリゲートサイズ、 すなわち、 Dat の大きさの制御のみでは殆ど不 可能であつた。

状験室的には、これを解決するために2品種またはそれ以上のカーポンプラックを混合して、所望の性能を発揮させるべく研究も行われてはいるが、タイヤ製造の如き工業的な大規模の使用に対応させるには、2種またはそれ以上のカーポンプラックを大量にかつ正確な配合比率で温合する装置が見当らないばかりではなく、カーポンプラック特性による分散性の差異が生じるために、均一性を有する製品も得られないと

までもマクロ的なものであり、単にこの基本的 特性のみを特定したカーポンプラックでは、これを配合したゴム組成物の特性を把握すること は困難である。

本発明者らは、カーポンプラックをマクロ的にということになく、もつとミクロ的ななく、もつとミクロ的ななないないないないではないないではないないないではないが、その動的特性とを対してがクロースを発生したがある。とも見出したのかのない、発現されることも見出した。

カーポンプラックのアクリゲートとは、カー ポンプラックの基本構造のうち、球状一次粒子 が多数個融合して結合した最小分散単位を甘い、 水統的ストラクチャーとも称され、その大きさ

貫う難点がある。

さらに、もう1つの特定要件であるトルエン 簡色透過度は JIS K 6221 6.2.4 により初定さ れる透過率例であり、この数値が低くなるほど カーポンプラックに含まれるトルエン抽出可能 物質の量は増大する。

このトルエン抽出可能物質について、従来は 少ないほどすなわち、トルエン着色透過度が大きいほど望ましいとされていたが、 意外なこと には、本発明者らは上述した特定要件に加えて さらにこのトルエン着色透過度を逆に下げた場合には配合ゴムの加係件性が著しく改良される ことを見出した。

本発明者らが、多くの市販されている 8BF 級 および GPF 級カーポンプランクのアグリケート サイズ分布の 程定を実施したところ、アグリゲ ートサイズ分布指数 s は大部分が 0.15 ~ 0.17

は75~100 %の範囲にあるトルエン箱色透過 度を本発明のカーポンプラックにおいては20~60%、望ましくは35~50%にする必要があり、これにより配合ゴム組成物の加强特性、例えばムーニースコーチタイムを著しく短縮できるのである。

この加強特性の改善は配合ゴム組成物の成形 時での型流れを防止するとともに、加強工程で の作業性を大きく改善することを可能とする。

トルエン潜色透過度が 6 0 多を上回る場合に は加健特性における改良は認められず従来品と 同程度となつてしまい、また、 2 0 多を下回る 場合にはトルエン抽出可能物質が多くなりすぎ て配合ゴムよりの汚れ発生、すなわちスティニ ングが起こり好ましくない。

N₁SA が 20 m/8 以下になると要求される補 強性の維持が困難となり、 35 m/8 を越えると 反発弾性が低下するので好ましくない。また、 DBPA 値が 9 5 ml/100 8 を越えるとムーニー粘 既が上昇し、接着性の低下等の悪影響を招来す に集中しており、これら市販カーポンプラック では反発弾性と補強性の兼偶という条件を消足 することはできない。

本発明において、そのアクリゲート分布招数 ®を 0.12 ~ 0.15 という狭い側に保持させるこ とにより、ほぼ同等の N₂SA および DBP A 値を有 するカーポンプラックと比較して、反発弾性を 同レベルに維持しながら補強性を大幅に向上さ せることが可能である。

しかし、カーポンプラックの』が Q 1 5 を上回るときには反発弾性の上昇は配められるが、引張り強さ等の補強性が同等の NaSA を有する。 来カーポンプラックのレベル以上を維持できた 大なるので好ましくない。また、』が Q 1 2 に 建しない場合には補強性の向上は消足でで 反発弾性の低下を招き、従って補強性とした場合には、。は Q12~Q15の範囲に保持する必要がある。

さらに、的述のアクリダートサイズ分布指数 を狭い範囲に特定するとともに従来品において

る恐れがあるので好ましくなく、 50 mb/100g を下回る場合には粒子凝集等による分散不良の 発生が見られるので好ましくない。

さらに、mg/8で表示される沃柔吸着量(IA)と、m/8で表示される疑素吸着比裂面積(NaSA)との比、IA/NaSAは、カーポンプラックの表面化学活性と何らかの相関を有するものと考えられるが、この比が0.9 5を下回る事により動的特性および補強性に対してより好ましい特性を示す。

しかし、ソフト系カーポンプラックでは IA とNaSA との差はハード系カーポンプラックより も小さくなる傾向にあり、 袋面積が NaSA で20 ~35㎡/8 の範囲において IA/NaSA の比が C.75 を下回るカーポンプラックを製造することは困 難となるので、この値を下限とする。

本発明カーメンプラックは、徳強性と反発弾性の両性能を兼備し、かつ加張特性、発熱特性を改良できるゴム組成物を与えるものであり、 SRF級ないしGPF般カーメンプラックのアグリ

特開昭61-283635 (4)

グートサイズ分布指数 s を Q 1 2 ~ Q 1 5 K 保持せしめると共ドトルエン着色透過度を 2 0 ~ 6 0 多に特定することによりカーメンプラック配合ゴム組成物に対して従来品と同等の反発弾性を維持しながら相強性の顕著な改善を達成するとともに、加强特性、発熱特性をも改良する事が可能である。

以下に本発明カーポンプラックの製造例を示す。

製 造 例

対照カーポンプランクとしてSBF-LM(簡品名: 旭寺 3 5)、SBP(商品名: 旭寺 5 0)およびGPP(商品名: 旭寺 5 5)のカーポンプランクの性状についても併記した。

原料油としては比重(15/4℃)1130、動 粘度1 & 8 e8t (50℃)、残留炭素 9.5 %、 初留点 202℃ BMCI 160 の性状を有する高 芳香族炭化水素を用い、軸方向に質揚導入した。 (以下余白)

うに設けた同一断面の上下端を通る平行かつ接 製方向で各々↓本の導入口を有する2組の第3 の空気および/または天然ガス導入口(内径 40mg)が設置され、第3の導入口の下流機空 間内に複数盤の冷却水圧入喫券装置を設置した 反応継続兼冷却選(内径500m/0、 長さ4000 ■)とからなる、全体が耐火物で被覆されたカ ーポンプラック反応炉を用い、男1および第2 の導入口よりの空気および天然ガスの供給条件。 第3の導入口からのガス体の供給条件および施 回方向などを適宜調節することにより、 比表面 改、ストラクチャー、アグリゲートサイメモー ド値 (Dat)、アクリゲートサイズ分布指数 (e) およびトルエン着色造過度の異なるSBF~GPF 級のファーネスカーポンプラックを製造した。 製造条件および製造されたカーメンプラックの 物理化学特性を教ー1に示した。なお、参考と して得られたカーポンプラックについて ASTM D 3392-79 Ø 6.1.1 記載の方法に準じて削 定したところ、 319~1030となつた。

| Bun 16 | 1 | Z | 3 | 4 | . 5 | 6 | 7 | 8 | 対照 | 対照 | 対照 |
|-----------------------------|-------|--------|------------|------------|--------|-------|---------|--------|--------|-------|-------|
| 製造条件;物性 | 実施例 | 実施例 | 実施例 | 実施例 | 比較例 | 比較例 | 比較例 | 実施例 | SRF-LM | S R F | GPF |
| 原料油導入量(8/br) | 250 | 250 | 230 | 250 | 230 | 250 | 240 | 250 | | | |
| 原料油導入位置 (ペンチュリ人ロより上流側にm) | 20 | Z 0 | 20 | 20 | 5 | 4 0 | 20 | 20 | | | |
| 原料油予熱温度 (°C) | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | 200 | | . , | |
| 燃燒室導入NG量(Kg/hr) | 25 | 2 5 | 2.5 | 2 5 | 30 | 2 5 | 20 | 2 5 | İ | | |
| 燃烧室導入空気量(Ke/hr) | 490 | 470 | 5 5 0° | 5 1 0 | 550 | 460 | 400 | 480 | | | |
| 反応室導入総空気量(Ke/br) | 300 | 350 | 450 | 350 | 400 | 3 4 0 | 420 | 320 | | • | |
| 導入口瓜1(正接) | 150 | 180 | 250 | 200 | 300 | _ | 220 | 200 | | | |
| • (逆接) | _ | ~ | _ | - ; | - | 170 | _ | _ | | | |
| 導入口.66.2 (正接) | 150 | 170 | 200 | 150 | 100 | _ | 200 | 120 | | | |
| / (逆接) | _ | - | _ | - | _ | 170 | _ | _ | | | |
| 反応室導入稿 NG 量(Ke/kr) | 5 | 5 | 10 | 5 | 15 | _ | 5 | 10 | | | |
| 導入口紙1(正接) | 5 | 5 | 10 | 5 | 15 | - | 5 | 10 | ŀ | | |
| / (逆接) | | | | | - | ·- | - | _ | İ | | |
| DBPA(ml/1008) | 5 1.7 | 6 9. 3 | 8 6, 5 | 8 7.2 | 881 | 6 8.9 | 8 7. 6 | 6 9. 3 | 5 0.8 | 6 7.8 | 8 7.5 |
| IA (79/8) | 2 0,7 | 229 | 28.1 | 2 0.9 | 2 7. 8 | 2 3.0 | 1240 | 243 | 221 | 24.9 | 26.9 |
| N₂SA (m²/\$) | 2 4 3 | 2 5. 4 | 339 | 2 6.8 | 341 | 25.1 | 2 6.3 | 24.8 | 241 | 25.0 | 264 |
| Det (nm) | 326 | 315 | 247 | 2 7 Z | 238 | 318 | 276 | 306 | 300 | 317 | 320 |
| s () | 0.143 | 0.136 | 0.131 | 0.124 | 0.115 | 0.168 | 0.1 4 2 | 0.1 39 | 0.162 | 0.174 | 0.165 |
| トルエン潜色透過度 (多) | 4 9.6 | 5 2 6 | 434 | 3 8 5 | 3 3 4 | 4 9.8 | 6 3.5 | 51.6 | 934 | 8 9.5 | 9 7.8 |

1) 旭カーポン|| 観 推 # 3 5 2) 旭 カーポン|| 開製 旭 # 5 0 3) 旭 カーポン|| 観 製 旭 # 5 5

本発明によるカーポンプラックの各特性は、 次のようにして測定される。

D8P吸収量(D8PA): JISK 6221~1982 A 法化よる。 沃 柔 吸 収 量 (IA): JISK 6221-1982 化よる。 比 着 色 力 : JISK 6221-1982 A 法化よる。

沈降分析によるカーポンプラックアグリゲー トサイズ分析法

使用機器

Disk Centrifuge (Photo sedimentementer)

(DCF) (英) Joyce Loebl 社製

測 定 法

若干の界面活性剤を加えた30 多メタノール水溶液中に、005~0.1 多のカーポンプラックを加え、超音波処理を施して完全に分散せしめる。25 */* ラグリセリン水溶液の沈降液(スピン液)15~30 xxを注加した回転ディスク(diak)の回転数を6000 rpm とし、0.1~0.5 xxの の の が を注加して常法によりパッファラインを形成せしめた後、上記分散液0.2~0.3 xxx を注加する。

分散液の注加と同時に記録計を動作せしめ、 回転ディスクの外周近傍の一定点を沈降によ つて通過するカーポンプラックアグリゲート の量を光学的に測定して、その量を時間に対 するヒストグラムとして記録する。

沈降時間を、下記の式(Stokes の式の一般型)により、ストークス相当径に換算し、カーポンプランクアグリゲートのストークス相当径とその頻度のヒストグラムを得る。

$$d = \frac{K}{\sqrt{1}}$$
 (1)

式(1) において、 d は 沈 降 開 始 後 の 時 間 も で 回 転 ディスクの 光学的 測定 点 を 通 過 する カー ポンプラック アグリゲート のストークス 相当 径 である。

定数 K は、 測定時のスピン液の量、粘度、 およびカーポンプラックとの密度差(カーポンプラックの真密度を 1.8 6 8/18 とする)、 更に回転ディスクの回転数によつて決定され る定数である。例えば、スピン液として 2 5

Dat 及び a の定義

上記湖定操作によって得られるアクリゲートのストークス相当径ヒストグラムにおいて、最多頻度(実際には、光学的測定を行なっているので最大吸光度である)を与えるストークス相当径をDat (mode)と称し、カーポンプラックアグリゲートの平均的大きさの目安とする。

また、当該ヒストグラムにおいて、 Dat (mode) の示す頻度(吸光度)の二分の一の頻度(吸光度)を示し、かつ Dat (mode) よりも大なるストークス相当任を D_{ae}^{L} としたとき、 アグリゲートサイズ分布指数 a は、

 $s=0.84932 \times log(D_{so}^{L}/D_{st})$ で定義される。これは、比較的大きなアグリグ ートサイズの分布広さの目安となる。

耐摩耗指数=(8/T)×100 (4)

ここで 6: IRB Æ 5 試験片の 2 5 € スリップ率での容積損失。

T: 供試試験片の25 % スリップ 率での容積損失。

③ 反発弾性試験: レジリエンステスター (東洋精機製作所製)を用い、B.S

(British Standard) 908 : Part

AB:1963

③ 発無特性: ASTM D 623 た準じて測定する。

⑤ その他のゴム特性: JIS K 8300-1974 およびJIS K 8301-1975 た準じて潮定する。

各カーポンプラックにおけるゴム 特性について は、 決一 s にとりまとめて示す。

(以下余白)

性能舒适芪龄

表 - 1 に示したカーポンプラックの性能評価をする為に、表 - 2 に示す配合比をもつてゴム 組成物を調製し、種々の試験に供した。

没 - 2

| 配合成分 | 重量部 |
|--------------|----------|
| 8BR # 1712 | 1 3 7. 5 |
| カーポンプラック | 6 5 |
| ステアリン酸 | 1 |
| 亜 鉛 苯 | 5 |
| 硫 黄 | 1. 5 |
| 加强促進剤 CZ | 1.75 |

各ゴム組成物の性能評価は、次のゴム特性試験 条件により測定評価した。

ゴム特性試験条件

- ① 配合物の加硫条件:145℃,30分
- ② 耐摩耗試験:ランポーン摩耗試験機を用い。 スリップ率25分で限定し、

耐摩耗性は下式で求める。

| 表 - | 3 |
|-----|---|
|-----|---|

| | 1 | 2 | 3 | 4 | 5 | 6 | 7 | 8 | 対照 | 別版 | 対照 | IRB ‡5 |
|----------------------------------|------------|--------|------------|-------|--------|-------|--------|-------|-------|-------|-------------|-----------|
| | 実施例 | 吳施例 | 突施例 | 実施例 | 比較例 | 比权例 | 比較例 | 実施例 | #35 | #50 | # 55 | |
| ムーニー粘度 ML ₃₊₆ (130 t) | 3 7.8 | 3 7.0 | 4 0.2 | 3 9.5 | 4 0. 1 | 3 7.2 | 4 0.2 | 4 0.5 | 3 7.5 | 3 6.7 | 390 | _ |
| 加强速度 | 15.6 | 165 | 1 6.2 | 1 6.0 | 15.3 | 161 | 183 | 1 6.7 | 203 | 2 0.1 | 194 | 1 4.2 |
| 300多引張応力(4/2) | 5 0 | 5 7 | 7 0 | 68 | 71 | 5 4 | 6 9 | 5 5 | 4 7 | 5 3 | 6 6 | - |
| 反発彈性(分 | 5 7.8 | 5 7. 5 | 546 | 5 6.0 | 5 3.0 | 5 7.8 | 5 4. 6 | 5 7.5 | 5 7.7 | 5 7.7 | 5 6.0 | - |
| 発 無 (℃) | 210 | 2 1.9 | 25.0 | 235 | 2 6.2 | 2 1.6 | 2 5.0 | 2 1.8 | z 2 0 | 227 | 249 | - |
| 耐摩耗指数 (IRB#5=100) | 5 0 | 5 2 | 6 1 | 5 8 | 63 | 4 9 | 5 7 | 5 1 | 4 7 | 48 | 5 4 | 100 |

※加偸速度はムーニースコーチ tg (分)(130℃)で表示した。

表1~3からの考察

イ. 補 強 性

れる。

補強性を計るメジャーとして300 9 モジュラス値および耐摩耗性に着目すると、DBPAおよび N₆SA の近似する Run 名1 と対照の SRF-LM (商品名:旭中35)の比較において、アクリゲートサイズ分布指数 B の値を小とすることによりいずれの特性も向上していることがわかる。 両様に、 Run 系 2 と対照 SRF (商品名:旭中50)および Run 系 4 と対照 GPF (商品名:旭中55)の比較においても、B の値を小さくした本発明カーポンプラックの方がすぐれた補強性を示している。

Run M B は超ましい要件である IA / N.SA 比が外れるために Run M B よりも若干の補強 性の低下が見られるが、それでも s 値の大き い比較例 B および対照 SRP よりも使れている。 Run M 6 では s 値が大きいために 3 0 0 ダ モジュラス値、耐摩耗性の楽しい低下がみら

中. 動的特性

DBPA および N₂SA がそれぞれ近似している本発明プラックと対照プラックの動的特性 (反発弾性および発熱)を比較すると、反発 弾性においては顕著な差はなくほぼ同等であ るが、発熱特性において明らかな差異が認め られる。

■が小さい個にはずれるRun & 5 では補強性では向上しているが、反発弾性および発熱特性で低下がみられ、 ■の値は Q 1 2 を下限とすることが理解される。

へ。 その他の特性

ムーニー粘度において、本発明カーポンプラックと対照カーポンプラックとの間で明確な差異は認められないが、加強特性のムーニースコーチ時間において顕著な差がみられる。 このムーニースコーチ時間は一般的に粒子 種が大きくなると延びる傾向にあるが、本発明カーポンプラックはソフト系の粒子径をもっているにもかかわらず、ハード系カーポン プラックのムーニースコーチ 時間 K 近似した 数値を有している。

Run & 7 ではトルエン滑色透過度が本発明 範囲を外れるためにはば等しい DBPA と NaSA をもつ Run & 4 および対照 GPF と比較して、 対照 GPF に近いムーニースコーチ時間となり、 顕著な差は認められなくなる。 従つて、トル エン滑色透過度の上限は 6 0 9 とする。

以上のように、DBPA 50~9 5 ml/100g、N₁SA 20~3 5 ml/8 の特性を有し、さらに、アグリゲートサイズ分布指数 ® を 0.1 2~ 0.1 5 とするとともに、トルエン着色透過度を 20~6 0 多という特定範囲とした本発明カーポンプラックは、ゴム組成物に対して動的特性(反発弾性)を何ら低下させることなく、補強性の向上、作業性の促進および発熱特性の低下を達成できるカーポンプラックを提供するものである。

特許出願人 旭 カー メン 株式 会社 代理人 弁理士 月 村 茂 外 1名(共)等